PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11) Publication number: 06257422 A

(43) Date of publication of application: 13.09.94

(51) Int. CI

F01N 3/02 F01N 3/02 F01N 3/02

(21) Application number: 05290792

(22) Date of filing: 19.11.93

(30) Priority:

06.01.93 JP 05 735

(71) Applicant:

SUMITOMO ELECTRIC IND LTD

(72) Inventor:

SAKA TOSHISUKE MAEDA TAKAO YOSHINO KAN

OOKA TSUTOMU

(54) PARTICULATE TRAP FOR DIESEL ENGINE

(57) Abstract:

PURPOSE: To provide a diesel engine particulate trap, having excellent collecting efficiency with low pressure loss and small electric power quantity required for combustion regeneration.

CONSTITUTION: A heater-attached filter element 10 is mounted in a vessel installed halfway in an exhaust system. The element 10 is to have structure, in which an electric heater 3 is nipped between opposite surfaces of filters (between filters 1 and 2). Consequently, the surface area of the filter and also heating efficiency by the heater 3 can be increased.

COPYRIGHT: (C)1994,JPO&Japio

(19)日本国特許庁 (JP)

(12)公開特許公報 (A)

(11)特許出願公開番号

特開平6-257422

(43)公開日 平成6年(1994)9月13日

(51) Int. Cl. 5

識別記号

庁内整理番号

FΙ

技術表示箇所

F01N 3/02

J 341

ZAB

301 D

> 審査請求 未請求 請求項の数9 OL (全8頁)

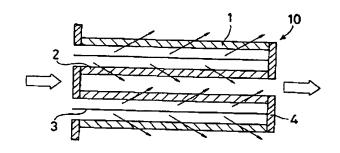
(21)出願番号	特願平5-290792	(71)出願人	000002130
			住友電気工業株式会社
(22)出願日	平成5年(1993)11月19日		大阪府大阪市中央区北浜四丁目5番33号
		(72)発明者	坂 俊祐
(31)優先権主張番号	特願平5-735		伊丹市昆陽北一丁目1番1号 住友電気工
(32) 優先日	平5(1993)1月6日		業株式会社伊丹製作所内
(33)優先権主張国	日本(JP)	(72)発明者	前田 貴雄
			伊丹市昆陽北一丁目1番1号 住友電気工
		:	業株式会社伊丹製作所内
		(72)発明者	吉野 完
		<u>.</u>	伊丹市昆陽北一丁目1番1号 住友電気工
			業株式会社伊丹製作所内
		(74)代理人	弁理士 鎌田 文二 (外2名)
			最終頁に続く

(54) 【発明の名称】ディーゼルエンジン用パティキュレートトラップ

(57) 【要約】

【目的】 低圧力損失で捕集効率が良く、燃焼再生に要 する電力量も少なくて済むディーゼルエンジン用のパテ ィキュレートトラップを提供する。

【構成】 排気系の途中に設置される容器内にヒータ付 きフィルターエレメント10を装着する。そのエレメン ト10は、フィルタの対向面間(図はフィルタ1と2の 間) に電気ヒータ3を挟み込んだ構造にする。そのた め、フィルタの表面積を大きくとることができ、また、 ヒータ3による加熱効率も高まって首配の目的が達成さ れる。



【特許請求の範囲】

【請求項1】 排気系の途中に設置される容器内にフィ ルタエレメントを装着して構成されるディーゼルエンジ ン用パティキュレートトラップであって、前記容器内に パティキュレート燃焼再生用の電気ヒータを有し、その ヒータをフィルタエレメントの対向した面間に挟み込む 構造にしてあるディーゼルエンジン用パティキュレート トラップ。

1

【請求項2】 前記フィルタエレメントを、異径の筒状 フィルタを同心的に組合わせた構造にして各々の筒状フ 10 ィルタ間に前記ヒータを配置した請求項1記載のディー ゼルエンジン用パティキュレートトラップ。

【請求項3】 フィルタエレメントとヒータとの間の離 反距離を20m以下にした請求項1又は2記載のディー ゼルエンジン用パティキュレートトラップ。

【請求項4】 前記フィルタエレメントが連通空孔を有 する耐熱性金属骨格からなる3次元網状構造多孔体で作 られている請求項1、2又は3に記載のディーゼルエン ジン用パティキュレートトラップ。

前記フィルタエレメントが、連通空孔を 【請求項5】 有する耐熱性金属骨格からなる3次元網状構造多孔体に セラミックスもしくは金属を充填して孔径を実質的に小 さくした材料で作られている請求項1、2又は3に記載 のディーゼルエンジン用パティキュレートトラップ。

【請求項6】 前記フィルターエレメントが、孔径に差 のある少なくとも2種類の3次元網状構造多孔体を孔径 の大きいものほど排気ガス流入側にあるように組み合わ せて作られている請求項1、2又は3に記載のディーゼ ルエンジン用パティキュレートトラップ。

【請求項7】 前記フィルタエレメントが、金属繊維不 30 織布で作られている請求項1、2又は3に記載のディー ゼルエンジン用パティキュレートトラップ。

【請求項8】 前記フィルタエレメントが、孔径に差の ある少なくとも2種類の金属不織布を孔径の大きいもの ほど排気ガス流入側にあるように組み合わせて作られて いる請求項1、2又は3に記載のディーゼルエンジン用 パティキュレートトラップ。

【請求項9】 前記フィルタエレメントが、連通空孔を 有する耐熱性金属骨格からなる3次元網状構造多孔体、 3次元網状構造多孔体にセラミックスもしくは金属を充 40 填して孔径を実質的に小さくした材料、金属不織布の3 種類の材料の内、少なくとも2種類の材料を用いて、そ の材料を実質孔径の大きい材料ほど排気ガス流入側にあ るように組み合わされて作られている請求項1、2又は 3に記載のディーゼルエンジン用パティキュレートトラ ップ。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【産業上の利用分野】本発明はディーゼルエンジンの排 気ガス中のカーボン等の微粒子(パティキュレート)を 50 【0009】従来、上記の要件を満足するフィルタエレ

捕集・除去するためのパティキュレートトラップに関す る。

[0002]

【従来の技術】自動車の排気ガスは、大気汚染の大きな 原因の一つで、排気ガスに含まれる有害成分を除去する 技術は極めて重要である。

[0003] 特にディーゼルエンジン車においては、主 にNOxとカーボンを主体とする微粒子(パティキュレ ート) の除去が重要な課題である。

【0004】これらの有害成分を除去するために、EG Rをかけたり、燃料噴射系の改善を行ったり、エンジン 側での努力も行われているが、抜本的な決め手がなく、 排気通路に排気トラップを設置し、パティキュレートを トラップによって捕集し、後処理により除去することが 提案されている(特開昭58-51235号公報等)。 現在まで、この後処理法が最も実用的であると考えら れ、検討が続けられている。

【0005】ところで、ディーゼルエンジン排気に含ま れるパティキュレートを捕集するためのパティキュレー トトラップとしては、使用される条件から、次のような 性能を満足する必要がある。

[0006] ① 捕集性能

先ず第1に排気ガスの清浄度を満足させるだけの、パテ ィキュレートの捕集効率をもっていることが必要であ る。パティキュレート排出量は、ディーゼルエンジンの 排気量や負荷等により変化するが、ディーゼルエンジン からの排出量の平均60%以上を捕集できることが必要 であると言われている。

【0007】② 圧損

第2には、排気ガスに対する圧力損失が小さいことであ る。パティキュレートが捕集されるに従って、トラップ をエンジン排気が通過するときの圧力損失が大きくなっ て、エンジンに背圧がかかり悪影響をもたらす。このた め、通常捕集後の圧力損失を30KPa以下に抑える必 要があるといわれている。したがって、パティキュレー トトラップは初期圧力損失が小さいことはもちろん、排 気ガスを通過させパティキュレートが捕集されても圧力 損失が上がりにくいことが必要とされる。

【0008】③ 再生

第3には、低エネルギーでの再生が可能なことである。 パティキュレートトラップはパティキュレート捕集後、 それを燃焼し再生することによって繰り返し使用する必 要がある。再生方法としては軽油バーナを利用した再生 方法なども検討されているが、安全性や制御のし易さと 言った点を考慮すると、現在のところ電気ヒータを用い た再生方法が最も有望であると言われている。しかしこ の場合、車に搭載されるバッテリの能力に限界があるた め、なるべく低い電力量で再生を可能にする必要があ る。

メント材料として、コーディエライトセラミックスのウォールフロー式のハニカム状多孔体が最も実用に近いと考えられてきた。しかしながら、この方式では、パティキュレートが局所にたまりやすく、また、コーディエライトセラミックスは熱伝導率が小さいため、再生時にヒートスポットができやすく、フィルタが溶損したり、熱応力によってクラックを生じたりすることがあり、信頼性が確保できなかった。

【0010】そこで、再生時にクラック等の発生がなく 信頼性の高い金属性トラップやセラミックスファイバー 10 をキャンドル状に形成したセラミックスファイバートラップが現在注目されている。

[0011]

【発明が解決しようとする課題】金属性トラップやセラミックスファイバートラップはその構造上、コーディエライトフィルタほど排気ガスが流入できる表面積(濾過面積)を大きくとることができない。そのため、高い捕集効率を得るようにフィルタ設計を行うと、パティキュレートがフィルタ表面にばかり捕集されて目づまりを起こし、その結果、圧損が急激に上昇しフィルタ寿命が短20いという問題があった。

【0012】また、再生に関しても不利な面がある。即ち、コーディエライトがパティキュレート燃焼時の自己発熱を利用した燃焼伝播によって少ない電力量で効率よく再生を行うことができるのに対し、金属性トラップやセラミックファイバートラップはコーディエライトほど多量にパティキュレートを捕集できず、パティキュレートの燃焼熱が小さいため、電気ヒータから発生される熱のみで再生を行わなければならない。その結果、電気ヒータで使用される電力量が大きくなってしまうという問 30 題があった。

【0013】本発明は、これ等の問題点を無くすことを 課題としている。

[0014]

【課題を解決するための手段】上記の課題を解決するため、本発明においては、パティキュレート燃焼再生用の電気ヒータをフィルタエレメントの対向した面間に挟み込む構造を採用する。

【0015】なお、フィルタエレメントとヒータとの間の離反距離は20m以下が望ましい。

【0016】また、使用するフィルタエレメントは、差 圧寿命の更なる延長を計り、なおかつ、フィルタ重量を 軽くし熱容量を下げて一層短時間での再生を可能ならし めるために、孔径に差のあるフィルタ材料を孔径の大き いものほど排気ガス流入側にあるように組合わせたもの が望ましい。

【0017】使用するフィルタ材料は、金属製の3次元網状構造多孔体、金属不織布、或いは、金属製3次元網状構造多孔体の孔にセラミックスや金属を充填して多孔体の孔径を小さくした材料が好ましい。

[0018] これ等のフィルタ材料を、実質孔径の大きいものほど排気ガス流入側にあるように組み合わせる場合の組み合わせパターンは、3次元網状構造体をA、金属不織布をB、3次元網状構造体の穴径をセラミックスや金属の充填で小さくしたものをCとすると、(1) A同士、(2) B同士、(3) C同士、(4) A+B、(5) A+C、(6) B+C、(7) A+B+Cの7つ

が考えられる。 【0019】

【作用】上述したように、パティキュレート燃焼再生用の電気ヒータをフィルタエレメントの対向した面間に挿入すると、排気ガスが流入できるフィルタ表面積(濾過面積)をこれまでのキャンドル構造よりも大きくとることができ、差圧寿命を延ばすことができる。

【0020】また、この構造によれば電気ヒータからの熱がフィルタの面間の狭い空間に閉じ込められるようになり、捕集されたパティキュレートが効率良く加熱されるため再生に必要な電気ヒータの消費電力も少なくて済む。

【0021】このほか、フィルタエレメントの孔径を排気ガスの流入側から流出側に向けて徐々に小さくする構造にすると、フィルタの厚み方向の全域でパティキュレートが平均的に捕集されて目詰まりが起こり難く、これにより、差圧寿命の延長、フィルタの軽量化による再生時間の短縮、及びこの短縮による低消費電力化を更に増進することができる。

[0022]

【実施例】以下に、本発明の実施例について述べる。

【0023】図1に実験装置を示す。この装置は、3400cc、4気筒の直噴射式のディーゼルエンジン車とシャシダイナモメータとダイリューショントンネルからなる。

【0024】図2は本発明のディーゼルエンジン用パティキュレートトラップの一具体例である。このパティキュレートトラップは、異径の筒状のフィルタ1、2を同心的に組合わせてそれ等の間に電気ヒータ3を配置し、このヒータ付きフィルタエレメント10を図1に示す容器11中に装着して構成される。図3は図2のヒータ付きフィルタエレメント10の断面図である。排気ガスは7イルタ1、2間に導入され、各フィルタを通過してフィルタ1の外側とフィルタ2の内側に流れる。このガスの流れを作るために、ガス流入側と反対側の端面はガスケットを介在させて鉄板4でシールしてある。

【0025】フィルタエレメントとしては住友電気工業(株)製のNi基3次元網状構造多孔体(商品名:セルメット)をNi-Cr化した筒体を用いた。ヒータ3はパンチングメタルの筒体に直径4mmのシースヒータを巻付けた構造にしてある。

【0026】実験は図2に示すヒータ付きフィルタエレ 50 メント10を容器内に7セット装着したパティキュレー

5

トトラップ (試料A) を用いて実施した。

【0027】また、比較のために、通常の金属性トラップやセラミックファイバートラップで採用されている図6の筒体構造のトラップ(試料B)についても実験を行った。この試料Bは試料Aと同一材質のフィルタ12中に90°ピッチでシースヒータ13を4本取付けたもの

を容器内に7本装着してある。

【0028】試料A、Bの寸法等の詳細を表1にまとめて示す。

[0029]

【表1】

試料	セジット 品番	原料が小厚み	巻数	材質	サイズ	本数	充填率
A (発明品)	#7	0. 9 mm	4巻	NiCr	74が1:	7本	21.1%
B (比較品)	#7	0. 9 mm	4巻	NiCr	∮48×∮3 9×190 L	7本	21.2%

【0030】同表の品番は単位面積当りのセル数(空孔数)を示しており、#7はそのセルが1平方インチ当り $50\sim70$ 個存在する。

【0031】実験結果を図7~図8に示す。捕集性能として堆積PM量(微粒子量)に対する差圧、及び捕集効率の変化を、再生性能としてヒータ電力印加による差圧回復率を表している。これ等の結果から、本発明のパティキュレートトラップ(試料A)は差圧寿命が延び、再20生に要する電力量も少なくて済むことが良く判る。

【0032】なお、ヒータ3は、フィルタ表面の全域を 平均して加熱するため、シースヒータでパンチングメタ ルを加熱してここからの放射熱を利用するようにした が、加熱の媒体はバンチングメタルに限定されない。エ キスパンドメタルや通常の金網や多孔質金属等であって もよい。

【0033】また、加熱の媒体を用いて面状ヒータにすることは均一加熱の面で好ましいことであるが、面状ヒータであることは必須ではない。棒状シースヒータを対 30向面間に挿入してもよい。さらに、このヒータ3はフィルタの対向面のいずれか一方もしくは双方に接触していてもよい。要は排気ガスの流れを阻害しない形で対向面間にヒータを配置しておけばよい。

【0034】次に、本発明の第2実施例について説明する。ここで用いた実験装置も3400cc、4気筒の直噴射式ディーゼルエンジン車、シャシダイナモメータ及びダイリューショントンネルから成る図1の装置であ

る。

【0035】第2実施例のパティキュレートトラップ (試料C) も図2に示す構造のフィルタエレメント (その断面は図3と同じ) を採用した。このフィルタエレメントとして、ここでは金属繊維の不織布を筒体に加工したものを使用した。金属不織布の材質はFe-Cr-A 1合金としたが、材質を限定するものではない。

【0036】ヒータ3は、インコネル薄板を打ち抜き、 抵抗調整を行って筒状に加工し、これを直接通電により 発熱させるようにした。このヒータの材質も勿論インコ ネルに限定されるものではない。

【0037】実験は、金属不織布のフィルタ1、2とインコネルの筒状ヒータ3を同心配置にした上述のフィルタエレメントを容器内に7セット装着して行った。

【0038】また、比較のため、通常の金属性トラップやセラミックスファイバートラップで採用されている図6の筒体構造のトラップ(試料D)についても実験を行った。この試料Dは金属不織布の筒体のフィルタ12中に棒状のヒータ13を図のように4本取付けてある。このフィルタエレメントを容器中に7本装着して比較試料とした。

【0039】試料C、Dについての寸法等に関する諸元を表2に示す。

[0040]

【表2】

試料	金属不樹布繊維経	原料金属不猶布厚み	卷数	材質	サイズ	构数	充資率
C (発用品)	30 µm	0. 5 am	2巻	PeCrAl	74时1: ゆ62×ゆ60×190L 74时2: ゆ50×ゆ48×190L	7本	20.0%
(比较部) D	30 Am	'0.5 aan	2卷	FeCrAl	φ57×φ55×190L	7本	20.0%

【0041】実験結果を図10~図12に示す。捕集性能として堆積PM量に対する差圧、捕集効率の変化を、再生性能としてヒータ電力印加による差圧回復率をあらわしている。結果から明らかなように、本発明による試料Cは差圧寿命が延び、再生に要する電力量を少なくてすむことが判る。

【0042】次に、本発明の第3実施例について説明する。

【0043】ここで用いた実験装置も3400cc、4気 筒の直噴射式のディーゼルエンジン車、シャシダイナモ 及びダイリューショントンネルから成る図1の装置であ

50 る。

【0044】第3実施例のパティキュレートトラップ (試料E) は図4に模式的に示す構造のフィルタエレメント (断面を図5に示す) 10を採用した。このフィルタエレメントは、帯状のフィルタを折り返して作成した並行平板フィルタ21と、その間に位置する板状ヒータ23からなっている。図5に示す様に、排気ガスは並行平板フィルタ21の隙間に導入され、フィルタの壁を通過し流れるように側面部は鉄板(図示せず)でシールされている。

【0045】第3実施例のパティキュレートトラップに 10 採用した図示のフィルタエレメントは、排気ガス入口側 から出口側にかけて孔径を小さくしていくために、繊維 径を排気ガス入口側では太く、排気ガス出口側では細く した金属繊維不織布を用いた。金属不織布の材質はNi-Cr-Al合金としたが、材質を限定するものではない。

【0046】板状ヒータ23は、インコネル薄板を打ち抜いて抵抗調整を行ったものを用いた。これを直接通電により発熱させるようにしたが、このヒータも材質をインコネルに限定するものではない。平板のパンチングメタル等にヒータ線を沿わせて取付けたもの等であってもよい。

【0047】このように構成したフィルタエレメントをトラップ容器内に装着して試料Eのパティキュレートトラップとなし、これについて評価実験を行った。

【0048】また、比較のため、図6の従来の簡体構造のトラップ(試料F)についても実験を行った。この試料Fは、試料Eと同一材料で作った筒状フィルタに、棒状のヒータを4本取付けてある。

[0049] 試料E、Fの寸法等の諸元を表3に示す。 [0050] 【表3】

試料	金属不構布構維経	原料金属 · 不補布厚み	材質	フィルタ形状	サイズ	本数	充填率
E (発明品)	排気取入口側40 μm 排気取出口側20 μm	合計1.0mm	NiCrAI	並行平板形状	フィルター外型: M30×H130×D190	1個	20.0%
f (比較品)	排気飲入口側40μm 排気飲出口側20μm	습하1. Oma	NiCrAl	筒状	ø57×ø55×190L	7本	20.0%

【0051】捕集性能として堆積PM量に対する差圧、及び捕集効率の変化を、再生性能としてヒータ電力印加による差圧回復率を各々調べた実験の結果を図13~図15に示す。この結果から、本発明品の試料Eは、差圧寿命の延長と再生電力量の削減に優れた効果を示すことがよく判る。

[0052]

【発明の効果】以上説明したように、本発明のパティキュレートトラップは、燃焼再生用の電気ヒータをフィルタエレメントの対向した面間に排気ガスの流れを阻害しないように挟み込むようにしたので、パティキュレートが捕集されてもフィルタの圧損が高まり難く、優れた捕集性能を長時間にわたって発揮する。

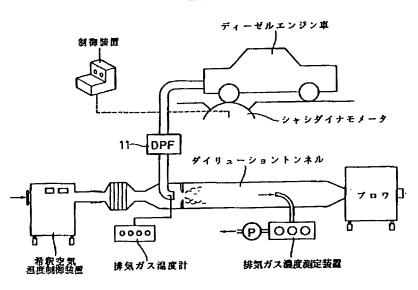
【0053】また、電気ヒータによる加熱効率が良くて を示す図表 燃焼再生に要する電力量も少なくて済み、従って、排気 【図14】第35 ガスの浄化処理が厳しく要求され出しており、また、バ 40 変化を示す図表 ッテリの容量も限られているディーゼルエンジン車に利 【図15】第35 用すると、特に効果的である。 【符号の説明】

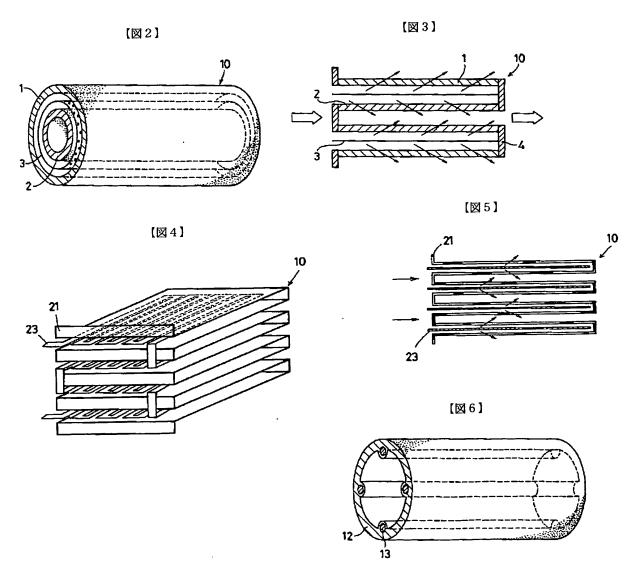
【図面の簡単な説明】

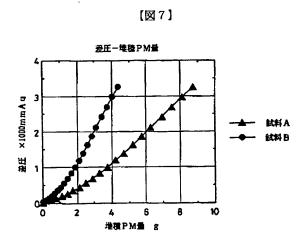
- 【図1】捕集性能の評価に用いた実験装置の概要図
- 【図2】本発明のパティキュレートトラップの主要素
- (ヒータ付きフィルタエレメント) を示す斜視図
- 【図3】同上のヒータ付きフィルタエレメントの断面図 【図4】本発明のトラップに用いるヒータ付きフィルタ

- エレメントの他の例を示す斜視図
 - 【図5】同上のフィルタエレメントの断面図
- 【図 6】従来用いられている筒体構造のヒータ付きフィルタエレメントの斜視図
- 【図7】 堆積PM量に対する差圧の変化を示す図表
- 30 【図8】 堆積 P M 量に対する捕集効率の変化を示す図表
 - 【図9】燃焼による差圧回復率を示す図
 - 【図10】第2実施例の堆積PM量に対する差圧の変化を示す図表
 - 【図11】第2実施例の堆積PM量に対する捕集効率の変化を示す図表
 - 【図12】第2実施例の燃焼による差圧回復率を示す図
 - 【図13】第3実施例の堆積PM量に対する差圧の変化 を示す図書
 - 【図14】第3実施例の堆積PM量に対する捕集効率の 変化を示す図表
 - 【図15】第3実施例の燃焼による差圧回復率を示す図 【符号の説明】
 - 1、2、12、21 フィルタ
 - 3、13、23 電気ヒータ
 - 4 鉄板
 - 10 ヒータ付きフィルタエレメント
 - 11 容器

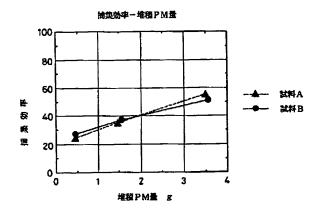
【図1】







[図8]



[図9]

差圧回復率

経過時間	5 <i>5</i> }	7.5 5)	15分
KIN A	80%	95% 100	
試料 B	3 D %	75%	100%

ヒータ電力 700W

数压×1000m/4

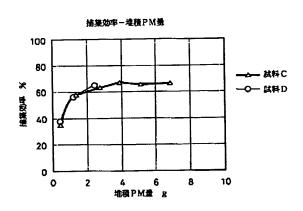
[図10]

差圧-堆積PM量

堆簡PM量 g

--- MAC -0-- MAD

【図11】



[図12]

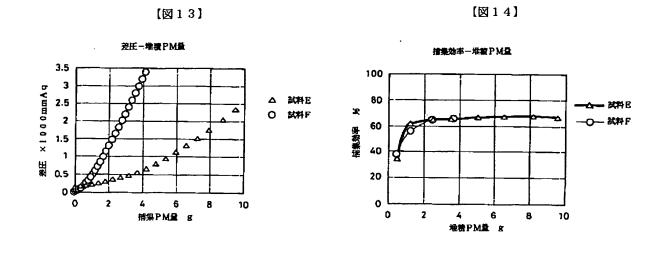
		爱比凹硬平	
経過時間	5分	7.5 5)	15分
試料C	8 5 %	100%	100%
試料D	40%	80%	100%
		Ł-	夕電力 700W

【図15】

差圧団復軍

経過時間	5分	7.5分	15分
BCF E	8 5 %	100%	100%
放料F	3 5 %	80%	100%

ヒーター電力700W



フロントページの続き

(72) 発明者 大岡 勤 伊丹市昆陽北一丁目1番1号 住友電気工 業株式会社伊丹製作所内